

تولید کامپوزیت آلمیناید تیتانیم/آلومینا با استفاده از

تف جوشی واکنش پذیر

علیرضا کمالی^۱ و جواد فهیم^۲

چکیده

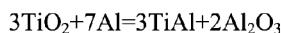
فرایند تف جوشی واکنش پذیر، گونه‌ای از روش‌های سنتز احتراقی برای سنتز مواد جدید است. در این تحقیق از این روش جهت تولید کامپوزیت آلمیناید تیتانیم/آلومینا از مواد اولیه دی اکسید تیتانیم و آلومینا استفاده شد. مطابق با نتایج به دست آمده، آسیاکاری مکانیکی مخلوط پودری اولیه به مدت ۲۰ ساعت موجب تولید ذرات کامپوزیتی مرکب از TiO_2/Al با ابعاد حدود ۱۰۰ نانومتر می‌شود. عملیات چگالش اولیه پودر مذکور به وسیله پرس ایزوتاتیک سرد شده و به دنبال آن اجرای فرایند تف جوشی منجر به تولید یک بدنه کامپوزیتی می‌گردد. کامپوزیت مذبور از دو فاز پیوسته آلمیناید تیتانیم و آلومینا تشکیل شده است.

کلمات کلیدی: تف جوشی واکنش پذیر- کامپوزیت- آلمیناید تیتانیم/آلومینا- چگالش- پرس ایزوتاتیک- سنتز احتراقی

۱- مقدمه

زیاد به طور پلاستیکی تغییر شکل داده، شکسته شده و به طور پیوسته دچار جوش سرد می‌شوند. تکرار این فرایند منجر به ایجاد یک ساختار کامپوزیتی در هر یک از ذرات پودر می‌شود [۶]. امروزه، سنتز کامپوزیت‌های در جای $Ti_xAl_y=Ti_3Al$, $TiAl$ ($Ti_xAl_y(O)/Al_2O_3$) یا پودر، با استفاده از پودرهای ارزان قیمت TiO_2 و Al مورد اقبال تحقیقاتی می‌باشد [۶]. برای تولید کامپوزیت $TiAl/Al_2O_3$ واکنش زیر مورد استفاده قرار می‌گیرد [۷].

(۱)



در این تحقیق، نانوکامپوزیت آلمیناید تیتانیم/آلومینا به وسیله آسیاکاری گلوله‌ای پرانرژی مخلوط پودرهای اولیه Al و TiO_2 و سپس پرس سرد ایزوتاتیک مخلوط پودر کامپوزیتی و تف جوشی واکنش پذیر محصول پرس سرد شده در دماهای متفاوت تولید شد.

۲- مواد و روش تحقیق

در این تحقیق از پودر دی اکسید تیتانیم (خلوص ۹۹/۹۵ درصد، اندازه دانه کمتر از $100\mu m$ ، مرک) و پودر آلمینیوم

واکنش‌های میان فلزات واکنش‌گر و اکسیدهای فلزی منجر به تولید فازهای فلزی یا بین فلزی و دیگر اکسیدهای فلزی می‌شود. این فرایند به طرز گستردگی در سنتز، جای مواد کامپوزیتی استفاده می‌شوند [۴-۱]. آلمینیوم به عنوان فلز واکنش‌گر از کاربرد گسترده‌ای در این زمینه برخوردار است. با توجه به هزینه نسبتاً پایین آلمینیوم و اکسیدهای فلزی، این روش سنتز مواد کامپوزیتی از جذابیت فرازینده‌ای در تولید مواد کامپوزیتی برخوردار است [۵]. اخیراً اثر عملیات آسیاکاری مکانیکی بر روی مخلوط فلز واکنش‌گر و اکسید فلزی مورد توجه محققان قرار گرفته است. استفاده از آسیاکاری مکانیکی پرانرژی به عنوان یک فرایند مؤثر جهت تولید پودر کامپوزیتی Al/TiO_2 گزارش شده است. همچنین به خوبی مشخص گردیده است هنگامی که یک مخلوط پودری (دو جزئی یا بیشتر) در یک آسیاکاری مکانیکی پرانرژی، آسیاکاری شود ذرات پودری با یک مقدار کرنش

مقاله در تاریخ ۸۷/۷/۲ دریافت و در تاریخ ۸۷/۱۰/۲۳ به تصویب نهایی رسید.

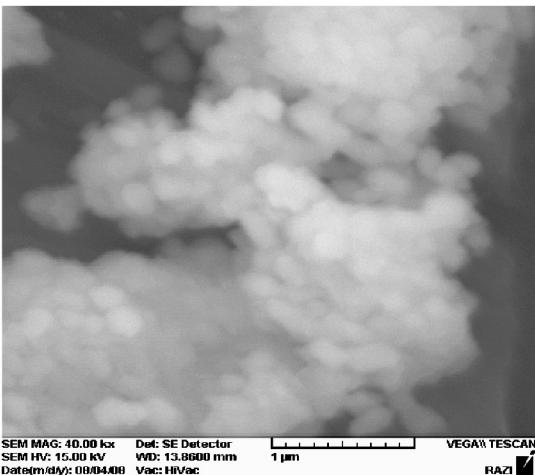
^۱ استادیار، دانشکده مهندسی مواد، دانشگاه صنعتی مالک اشتر

اصفهان- شهر شاهین شهر

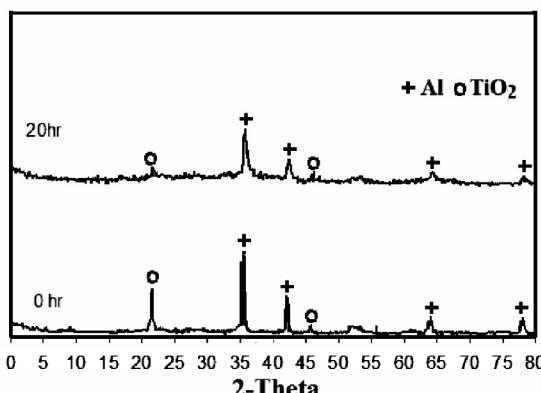
^۲ کارشناسی ارشد مواد، دانشگاه صنعتی مالک اشتر اصفهان-

شهر شاهین شهر- پست الکترونیکی Javad.fahim@gmail.com

آسیاکاری شده نشان داده شده است. یک پیک گرمایش در دمای ۶۵۸ درجه سانتی گراد و یک پیک گرمایش در دمای ۶۸۳ درجه سانتی گراد در آنالیز مزبور مشاهده می‌شود. پیک گرمایش اول مربوط به ذوب فلز آلومینیوم و پیک گرمایش دوم به واکنش میان آلومینیوم مذاب و دی اکسید تیتانیم مربوط است. این در حالی است که محققان دمای واکنش گرما زای مزبور را حدود ۱۱۰۰ درجه سانتی گراد گزارش کردند [۸]. کاهش دمای مزبور، به واسطه انجام عملیات آسیاکاری گلوله‌ای و حصول ذرات نانومتری است.



شکل ۱ تصویر میکروسکوپ الکترونی روبشی از پودر ۲۰ ساعت آسیاکاری شده



شکل ۲ آنالیز پراش اشعه ایکس از پودر ۲۰ ساعت آسیاکاری شده در مقایسه با مخلوط پودری اولیه آسیاکاری نشده

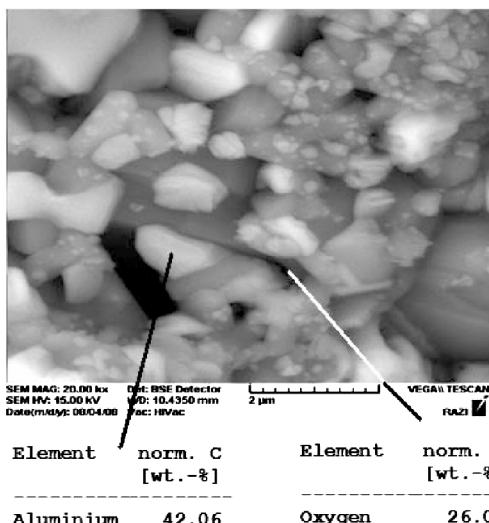
(خلوص ۹۹/۹۸ درصد، اندازه دانه کمتر از ۱۵۰ μm، مرک) به عنوان مواد اولیه استفاده شد. در مرحله بعد عملیات آسیاکاری گلوله‌ای پر انرژی با استفاده از دستگاه فریتسچ مدل p₆ در محیط تر(هگزان) تحت دمش گاز خنثی آرگون بر روی پودرهای اولیه مذکور با نسبت گلوله به پودر ۵ به ۱ در مدت زمان ۲۰ ساعت انجام شد. سپس پودر به دست آمده با فشاری معادل ۵۰ Mpa، به مدت زمان ۳۰ ثانیه، تحت فرایند پرس کاری ایزواستاتیک سرد قرار گرفت. سپس بدنه پرس سرد شده به قطر و ارتفاع ۲ سانتی متر در یک کوره عملیات حرارتی همراه با دمش گاز خنثی آرگون و با نرخ گرمایش ۱۵°C/min، در دماهای ۹۰۰ و ۱۳۰۰ درجه سانتی گراد به مدت ۱ ساعت تحت فرایند تف جوشی واکنش پذیر قرار گرفت. به منظور تعیین دمای واکنش از روش آنالیز حرارتی استفاده شد. بدین منظور، آنالیز حرارتی DTA¹ تحت دمش گاز خنثی آرگون، نرخ گرمایش ۲۰°C/min با استفاده از یک دستگاه DTA مدل NETZSCH STA 409 PC/PG انجام شد. همچنین بررسی‌های الگوی پراش اشعه ایکس بر روی پودرهای آسیاکاری شده و همچنین نمونه‌های کامپوزیتی بالک تولید شده به عمل آمد. در انتها نیز بررسی‌های میکروسکوپ نوری از محصولات تف جوشی شده و همچنین میکروسکوپ الکترونی روبشی از پودرهای آسیاکاری شده و همچنین بدنه‌های کامپوزیتی تولید شده در طی تف جوشی واکنش پذیر انجام شد.

۳- نتایج و بحث

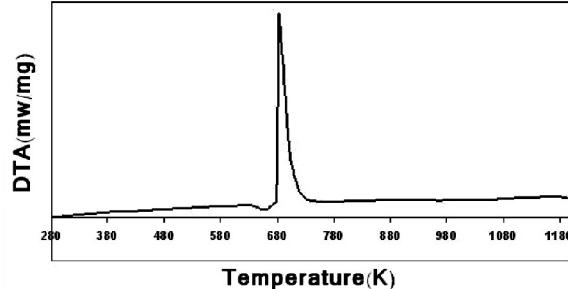
آسیاکاری گلوله‌ای پرانرژی

در شکل ۱، تصویر میکروسکوپ الکترونی روبشی از مخلوط پودری TiO₂-Al آسیاکاری شده به مدت زمان ۲۰ ساعت ملاحظه می‌گردد. همان طور که مشاهده می‌شود طی مدت زمان ۲۰ ساعت آسیاکاری، اندازه ذرات پودر به حدود ۱۰۰ نانومتر کاهش یافته است. در شکل ۲، الگوی پراش اشعه ایکس از پودر مزبور به همراه مخلوط پودر خام اولیه نشان داده شده است. ملاحظه می‌گردد که ۲۰ ساعت آسیاکاری موجب تشکیل هیچ ترکیب جدیدی نمی‌شود. در شکل ۳، نتایج آنالیز حرارتی به عمل آمده از مخلوط پودری

متشكل از ۲ فاز تیره و روشن می باشد مطابق با نتایج آنالیز EDX فاز روشن از جنس آلمینیايد تیتانیم و فاز تیره از جنس آلومینا می باشد.

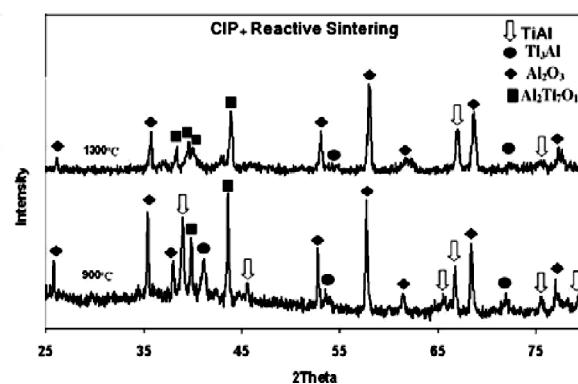


شکل ۵ تصویر SEM از کامپوزیت تولیدی و آنالیز EDX از فازهای موجود



شکل ۳ آنالیز حرارتی بعمل آمده از مخلوط ۲۰ ساعت آسیا شده $\text{TiO}_2\text{-Al}$

فرایند پرس سرد ایزواستاتیک و تف جوشی واکنش پذیر
در این مرحله، جهت تولید نانوکامپوزیت آلمینیايد تیتانیم/آلومینا، پودر ۲۰ ساعت آسیاکاری و پرس شده در دمای ۹۰۰ و ۱۳۰۰°C تحت تف جوشی واکنش پذیر قرار گرفت. در شکل ۴، نتایج آنالیز XRD از نمونه های استوانه ای تف جوشی شده در دماهای ۹۰۰°C و ۱۳۰۰°C ملاحظه می گردد. نتایج مذکور گویای تشکیل کامپوزیتی متشكل از فازهای آلمینیايد تیتانیم (Ti_3Al و TiAl) و آلمینا (Al_2O_3) و همچنین ترکیب سه تایی $\text{Al}_2\text{Ti}_7\text{O}_{15}$ می باشد. ترکیب سه تایی اخیر احتمالاً در فصل مشترک دو فاز آلمینیايد تیتانیم و آلمینا تشکیل گردیده است.



شکل ۴ نتایج الگوی پراش اشعه ایکس از نمونه های استوانه ای تف جوشی شده در دماهای ۹۰۰°C و ۱۳۰۰°C

در شکل ۵، تصاویر میکروسکوپ الکترونی روبشی از نمونه های استوانه ای تف جوشی شده در دمای ۹۰۰°C ارایه شده است. همان طور که ملاحظه می گردد، ماده مذکور

۵- بی نوشت

^۱ Differential Thermal Analysis

مراجع

- [1] Wang L.L., Munir Z.A. and Maximov Y.M., "Thermit reactions: Their utilization in the synthesis and processing of materials", Jurnal of Mater. Sci. ,Vol. 28, **1993**, pp. 3693-3708.
- [2] Claussen N., Garcia D.E. and Jessen R., "Reaction sintering of alumina-aluminide alloys (3A)", Jurnal of Mater. Res., Vol. 11, **1996**, pp. 219-224.
- [3] Zhang D.L., Ying D.Y. and Munroe P., "Formation of Al_2O_3 During heating of an Al/TiO_2 nanocomposite powder", Journal of Materials research Society, Vol. 20, **2005**, pp. 307-313.
- [4] Ying D.Y., Zhang D. L. and Newby M., "Solid state reactions during heating mechanically milled Al/TiO_2 Composite powders", Journal of metallurgical and Materials TransactionsA, Vol. 35, No. 7, **2004**, pp. 2115-2125.
- [5] Cai Z.H. and Zhang D.L., "Sintering behaviour and microstructures of $Ti(Al,O)/Al_2O_3$, $Ti_3Al(O)/Al_2O_3$ and $TiAl(O)/Al_2O_3$ in situ composites", Materials Science and Engineering, Vol. 419, **2006**, pp. 310-317.
- [6] Horvitz D., Gotman I. and Gutmanas E.Y., Claussen N., "In situ processing of dense Al_2O_3-Ti aluminide interpenetrating phase composites", Journal of the European Ceramic Society, Vol. 22, **2002**, pp. 947-954.
- [7] Travitzky N., Gotman I. and Claussen N., "Alumina- Ti aluminide interpenetrating composites: microstructure and mechanical properties", Materials Letters, Vol. 57, **2003**, pp. 3422-3426.
- [8] Zhang D.L., Cai Z.H. and Adam G., "The Mechanical Milling of Al/TiO_2 composite powders", JOM, February, **2004**, pp.53-56.